

(19)



Europäisches Patentamt

European Patent Office

Office européen des brevets



(11)

EP 1 067 372 A1

(12)

DEMANDE DE BREVET EUROPEEN

(43) Date de publication:
10.01.2001 Bulletin 2001/02

(51) Int Cl.7: G01J 5/20

(21) Numéro de dépôt: 00401905.5

(22) Date de dépôt: 04.07.2000

(84) Etats contractants désignés:
AT BE CH CY DE DK ES FI FR GB GR IE IT LI LU
MC NL PT SE
Etats d'extension désignés:
AL LT LV MK RO SI

(30) Priorité: 08.07.1999 FR 9908862

(71) Demandeur: COMMISSARIAT A L'ENERGIE
ATOMIQUE
75752 Paris Cédex 15 (FR)

(72) Inventeurs:
• Vilain, Michel
38450 St Georges de Commiers (FR)
• Yon, Jean-Jacques
38360 Sassenage (FR)

(74) Mandataire: Des Termes, Monique et al
Société Brevatome
3, rue du Docteur Lancereaux
75008 Paris (FR)

(54) DéTECTEUR bolométrique à isolation électrique intermédiaire et procédé pour sa fabrication

(57) Selon l'invention, au moins deux électrodes sont formées en regard de la même face d'une couche de matériau bolométrique (5) et à partir d'une même couche de matériau conducteur (8). Des zones (7A, 7B) appartenant respectivement aux deux électrodes sont

isolées électriquement les unes des autres et isolées électriquement de la couche de matériau bolométrique tandis que d'autres zones (7A, 7B) appartenant respectivement aux deux électrodes sont espacées l'une de l'autre et en contact électrique avec cette couche. L'invention s'applique notamment à l'imagerie infrarouge.

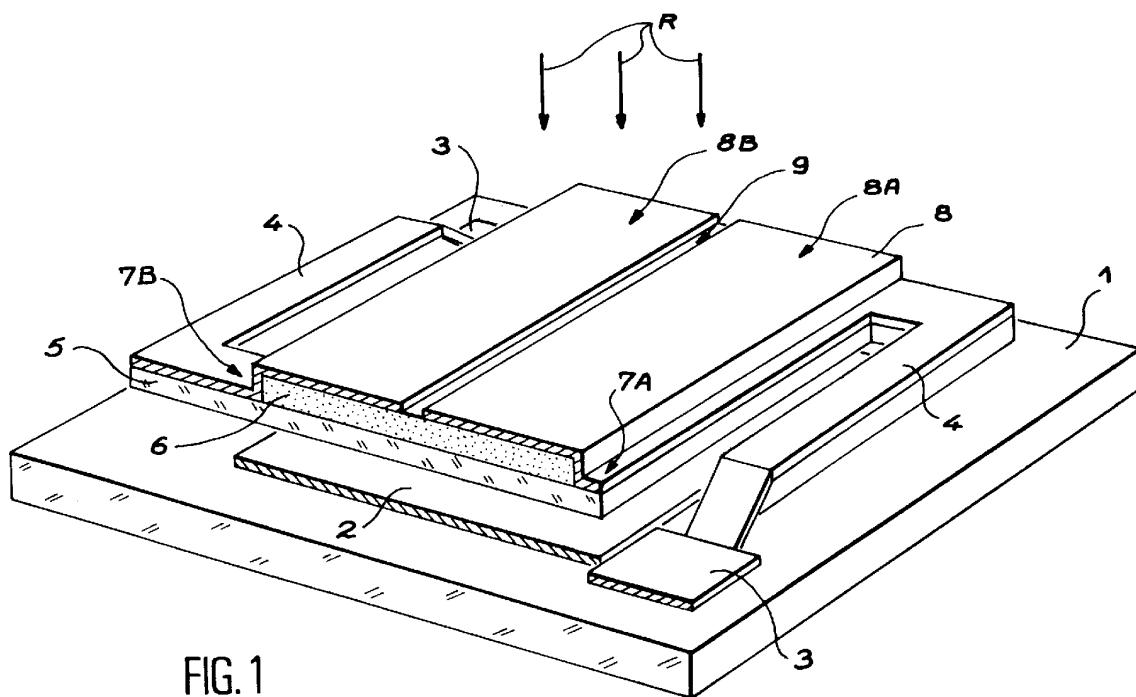


FIG.1

Description**DOMAINE TECHNIQUE**

[0001] La présente invention concerne un détecteur bolométrique ainsi qu'un procédé de fabrication de ce détecteur.

[0002] Elle s'applique notamment à l'imagerie infrarouge.

ÉTAT DE LA TECHNIQUE ANTÉRIEURE

[0003] On connaît déjà des détecteurs de rayonnement infrarouge, généralement agencés sous forme matricielle et susceptibles de fonctionner à la température ambiante, c'est-à-dire sans refroidissement, contrairement aux dispositifs appelés « détecteurs quantiques ».

[0004] Ces détecteurs non refroidis utilisent habituellement la variation d'une propriété d'un matériau approprié, en fonction de la température, au voisinage de 300 K. Dans le cas des détecteurs bolométriques, cette propriété est la résistivité.

[0005] Un tel détecteur non refroidi associe généralement (a) des moyens d'absorption du rayonnement infrarouge et de conversion de ce dernier en chaleur, (b) des moyens d'isolation thermique du détecteur, qui permettent à celui-ci de s'échauffer, (c) des moyens de thermométrie qui, dans le cas d'un détecteur bolométrique, utilisent un élément résistif, et (d) des moyens de lecture des signaux électriques fournis par les moyens de thermométrie.

[0006] Les détecteurs destinés à l'imagerie infrarouge sont réalisés sous la forme d'une matrice de détecteurs élémentaires, cette matrice ayant une ou deux dimensions, sur un substrat qui est généralement en silicium et comporte des moyens de stimulation électrique des détecteurs élémentaires, par polarisation (« bias ») de ces derniers, et des moyens de détection et de pré-traitement des signaux électriques fournis par ces détecteurs élémentaires. Ces moyens de détection et de pré-traitement sont formés sur le substrat et constituent un circuit de lecture.

[0007] L'intégration monolithique des détecteurs au circuit de lecture correspondant est avantageuse du point de vue des coûts de fabrication. Toutefois, il est également possible d'hybrider une matrice de détecteurs élémentaires à ce circuit de lecture.

[0008] Un détecteur comprenant une matrice de détecteurs élémentaires et le circuit de lecture associé est généralement placé dans un boîtier et relié au milieu extérieur par des techniques classiques. Dans le boîtier, la pression est réduite pour limiter les pertes thermiques et ce boîtier est muni d'une fenêtre transparente aux rayonnements infrarouges à détecter.

[0009] Pour observer une scène par l'intermédiaire de ce détecteur, on projette la scène, à travers une optique adaptée, sur la matrice de détecteurs élémentaires et

des stimuli électriques cadencés sont appliqués, par l'intermédiaire du circuit de lecture (également prévu à cet effet), à chaque détecteur élémentaire ou à chaque rangée de tels détecteurs afin d'obtenir un signal électrique constituant l'image de la température atteinte par chaque détecteur élémentaire. Ce signal est traité de manière plus ou moins élaborée par le circuit de lecture puis éventuellement par un dispositif électronique placé à l'extérieur du boîtier afin d'engendrer une image de la scène observée.

[0010] Les performances et le coût des détecteurs bolométriques non refroidis dépendent essentiellement (1) de la maîtrise d'élaboration et d'intégration des matériaux bolométriques les plus performants, (2) de la maîtrise de la construction des microponts, structures légères et fragiles qui permettent d'isoler thermiquement les détecteurs élémentaires du circuit de lecture, (3) de la qualité de mise en œuvre de ces détecteurs et de diverses fonctions de correction qui sont utilisées dans le circuit de lecture et dans d'autres dispositifs annexes et (4) de la maîtrise des techniques et du coût de conditionnement dans un boîtier.

[0011] La présente invention est liée au point (1) ci-dessus en ce qu'elle permet d'obtenir des détecteurs bolométriques très performants à l'aide de techniques relativement simples.

[0012] On connaît un détecteur bolométrique, généralement à base de silicium amorphe, par le document suivant :

[1] US 5 021 663 A (L.J. Hornbeck).

Ce détecteur connu présente divers inconvénients et en particulier ceux qui suivent : (1) un nombre important de couches différentes est nécessaire à sa fabrication, notamment deux couches électriquement conductrices parallèles, situées sur chaque face de la couche de matériau bolométrique du détecteur et (2) il n'est pas possible, dans une surface donnée, d'ajuster la résistance électrique de ce détecteur si ce n'est qu'en modifiant la résistivité ou l'épaisseur du matériau bolométrique.

On connaît aussi un autre détecteur bolométrique par le document suivant :

[2] US 5 367 167 A (W.F. Keenan).

Cet autre détecteur connu comprend deux électrodes coplanaires, qui sont situées sur la même face de la couche de matériau bolométrique (généralement en silicium amorphe), ainsi qu'une couche électriquement conductrice qui est située sur l'autre face de cette couche de matériau bolométrique. Cette couche conductrice a pour fonction d'absorber le rayonnement infrarouge que l'on veut détecter et doit être séparée du corps du détecteur par une couche électriquement isolante.

Le détecteur connu par le document [2] remédié à certains inconvénients du détecteur connu par le document [1] mais présente encore les inconvé-

nients (1) et (2) mentionnés plus haut.

On connaît en outre un détecteur bolométrique à microponts par le document suivant auquel on se reportera :

[3] FR 2752299 A correspondant à EP 0828145 A et à la demande de brevet américain, numéro de série 08/905059 du 1^{er} août 1997 (M. Vilain et J.J. Yon).

Le détecteur connu par ce document [3] ne présente pas les inconvénients (1) et (2) mentionnés plus haut. Il utilise une seule couche électriquement conductrice qui est directement en contact avec le matériau bolométrique. Les électrodes sont, dans ce cas, formées à partir de cette unique couche qui a également une fonction d'absorption optique.

[0013] La structure d'un détecteur élémentaire, conforme à l'enseignement du document [3] est plus simple que celle d'un détecteur réalisé conformément au document [1] ou [2] et permet un ajustement de la résistance électrique de ce détecteur dans une large gamme de résistances, pour une surface disponible de détecteur donnée ainsi que des épaisseur et conductivité données du matériau bolométrique utilisé.

[0014] L'optimisation de la résistance en vue d'obtenir un bon couplage avec le circuit de lecture peut donc être obtenue avec des contraintes limitées sur l'optimisation d'autres paramètres du détecteur à savoir (1) l'épaisseur du matériau bolométrique dont dépendent en partie la capacité thermique C_{th} et l'isolation thermique R_{th} du détecteur et donc la constante de temps thermique de ce détecteur, égale au produit de C_{th} par R_{th} et (2) la résistivité du matériau bolométrique dont dépend le coefficient TCR du matériau bolométrique c'est-à-dire la dérivée logarithmique de la résistance électrique de ce matériau par rapport à la température.

[0015] Il convient cependant de noter que le dessin des éléments électriquement conducteurs (électrodes de commande et éventuelles électrodes électriquement flottantes) doit obéir à des critères particuliers afin d'optimiser l'efficacité de la fonction d'absorption optique et finalement les performances du détecteur bolométrique : en particulier, le « pas » de ce dessin, c'est-à-dire la somme des valeurs l et e dans l'exemple de la figure 2 qui sera décrite par la suite, doit être compris entre 5 µm et 10 µm pour une détection optimisée de rayonnements infrarouges dont les longueurs d'onde sont comprises entre 8 µm et 14 µm. De plus, il est préférable que l et e aient des valeurs voisines. En effet, une diminution de e conduit à une augmentation du niveau de bruit électrique et une augmentation de e tend à diminuer ce niveau de bruit mais la perte d'absorption optique qui en résulte est prépondérante.

EXPOSÉ DE L'INVENTION

[0016] La conception du détecteur bolométrique con-

nu par le document [3] est valable du point de vue du compromis entre les performances et le coût, grâce à la simplicité de la structure de ce détecteur qui conduit à des rendements élevés, mais l'on a cherché à sensiblement améliorer ces performances au moyen d'un perfectionnement de cette structure.

[0017] La présente invention a précisément pour objet ce perfectionnement et propose un détecteur bolométrique ayant de grandes performances quel que soit le matériau bolométrique utilisé, par exemple le silicium amorphe, ou un matériau comparable, qui a naturellement un niveau élevé de bruit de basse fréquence, tout en conservant la plupart des avantages du détecteur bolométrique connu par le document [3].

[0018] Dans ce détecteur connu, on impose des contraintes géométriques aux surfaces des électrodes (largeur et pas).

[0019] Dans la présente invention, on s'affranchit de ces contraintes au moyen d'isolations électriques supplémentaires qui permettent de dissocier les contraintes, imposées à l'espace entre les électrodes, des contraintes sur l'absorption du rayonnement incident. On augmente ainsi les performances du détecteur par une diminution du bruit et une augmentation de l'absorption optique.

[0020] De façon précise, la présente invention a pour objet un détecteur bolométrique comprenant une couche de matériau bolométrique (matériau dont la résistivité varie en fonction de la température) et au moins deux électrodes formées en regard de la même face de cette couche de matériau bolométrique et à partir d'une même couche de matériau électriquement conducteur, ce détecteur étant caractérisé en ce que chacune des deux électrodes comprend au moins une première zone et au moins une deuxième zone, en ce que les deuxièmes zones appartenant respectivement aux deux électrodes sont électriquement isolées les unes des autres et électriquement isolées de la couche de matériau bolométrique et en ce que les premières zones appartenant respectivement aux deux électrodes sont espacées l'une de l'autre et en contact électrique avec cette couche de matériau bolométrique.

[0021] Selon un premier mode de réalisation particulier du dispositif objet de l'invention, les deuxièmes zones sont électriquement isolées de la couche de matériau bolométrique par une couche de matériau électriquement isolant.

[0022] Ce matériau électriquement isolant est par exemple choisi dans le groupe comprenant le nitre de silicium et la silice.

[0023] Selon un deuxième mode de réalisation particulier du dispositif objet de l'invention, les deuxièmes zones sont électriquement isolées de la couche de matériau bolométrique par un espace exempt de matière.

[0024] De préférence, le matériau bolométrique est choisi dans le groupe comprenant le silicium amorphe, les oxydes de vanadium, le SiGe amorphe et le Si_xGe_yC_z avec x≥0,y≥0,z≥0 et x+y+z=1.

[0025] Le matériau électriquement conducteur est par exemple le nitre de titane.

[0026] Selon un mode de réalisation préféré de l'invention, le détecteur bolométrique a une structure de micropont.

[0027] La présente invention concerne aussi un détecteur bolométrique à structure matricielle comprenant au moins deux détecteurs conformes à l'invention.

[0028] La présente invention concerne en outre un procédé de fabrication du détecteur bolométrique objet de l'invention, dans lequel on forme une première couche auxiliaire sacrificielle ("sacrificial") sur un substrat, on forme la couche de matériau bolométrique et les électrodes sur cette première couche auxiliaire, en isolant électriquement les deuxièmes zones des électrodes de la couche de matériau bolométrique, et l'on supprime la première couche auxiliaire.

[0029] Selon un premier mode de mise en oeuvre particulier du procédé objet de l'invention, on forme en outre la couche du matériau électriquement isolant pour séparer les deuxièmes zones de la couche de matériau bolométrique.

[0030] Selon un deuxième mode de mise en oeuvre particulier, on forme en outre une deuxième couche auxiliaire sacrificielle ("sacrificial") pour séparer les deuxièmes zones de la couche de matériau bolométrique et l'on supprime en outre cette deuxième couche auxiliaire.

BRÈVE DESCRIPTION DES DESSINS

[0031] La présente invention sera mieux comprise à la lecture de la description d'exemples de réalisation donnés ci-après, à titre purement indicatif et nullement limitatif, en faisant référence aux dessins annexés sur lesquels :

- La figure 1 est une vue en perspective schématique d'un mode de réalisation particulier du détecteur bolométrique objet de l'invention, comprenant deux électrodes parallèles,
- La figure 2 est une vue en coupe schématique d'un détecteur bolométrique conforme à l'enseignement du document [3],
- La figure 3 est une vue en coupe schématique d'un détecteur bolométrique conforme à l'invention,
- La figure 4 est une vue de dessus schématique d'un détecteur bolométrique conforme à l'enseignement du document [3], à deux électrodes interdigitées,
- La figure 5 est une vue de dessus schématique d'un détecteur bolométrique conforme à l'invention, à deux électrodes interdigitées et
- les figures 6A à 10B illustrent schématiquement diverses étapes d'un procédé de fabrication d'un détecteur bolométrique conforme à l'invention, les vues en coupe schématiques des figures 6A, 7A, 8A, 9A et 10A correspondant respectivement aux vues de dessus schématiques des figures 6B, 7B,

8B, 9B et 10B.

EXPOSÉ DÉTAILLÉ DE MODES DE RÉALISATION PARTICULIERS

5

[0032] Sur les figures 1 à 10B les mêmes références représentent les mêmes éléments.

10

[0033] Le détecteur bolométrique conforme à l'invention, qui est schématiquement représenté en perspective sur la figure 1, comprend un substrat 1, par exemple en silicium, comprenant des dispositifs électroniques (non représentés), par exemple réalisés en technologie CMOS (ou une technologie analogue), ces dispositifs étant aptes à appliquer les stimuli qui sont nécessaires au fonctionnement du détecteur et à « lire » les informations issues du bolomètre ou des bolomètres faisant partie de ce détecteur.

15

[0034] De façon connue dans l'état de la technique, on peut disposer à la surface du substrat 1 une couche 2 optiquement réfléchissante dans le domaine infrarouge.

20

[0035] Un ou plusieurs bolomètres sont formés sur le substrat 1 (un seul bolomètre dans l'exemple de la figure 1), chaque bolomètre étant connecté mécaniquement

25

au substrat 1 et électriquement aux dispositifs formés sur ce substrat, à l'aide d'au moins deux structures appropriées 3 (par exemple des piliers, de façon connue dans l'état de la technique), qui sont aptes à positionner le bolomètre correspondant à environ 2,5 µm de la surface du substrat lorsque ce dernier comporte la couche réfléchissante 2.

30

[0036] De façon connue dans l'état de la technique chaque bolomètre est isolé thermiquement du substrat et maintenu mécaniquement par rapport à ce dernier

35

par l'intermédiaire d'au moins deux bras de support 4 qui sont respectivement reliés aux structures 3 comme on le voit sur la figure 1. En dehors des structures ou zones 3, l'espace compris entre le substrat et le bolomètre est exempt de matière : dans cet espace, on établit une faible pression d'un gaz lourd comme par exemple le xénon ou une pression gazeuse résiduelle (en plongeant le détecteur dans une enceinte mise sous vide).

40

[0037] Un tel détecteur constitue une structure à microponts.

45

[0038] Chaque bolomètre comprend aussi une couche 5 d'un matériau bolométrique (qui est donc résistif), dont l'épaisseur est de l'ordre de 50 nm à 100 nm et qui peut par exemple être faite de silicium amorphe dopé.

50

[0039] Ce bolomètre comprend aussi une couche 6 d'un matériau électriquement isolant (par exemple SiO₂) dont l'épaisseur est de l'ordre de 5 nm à 20 nm et qui est formée au-dessus de la couche 5. Cette couche 6 est éliminée jusqu'à la couche de matériau bolométrique 5 sur au moins deux zones 7A et 7B.

55

[0040] Chaque bolomètre comprend aussi une couche 8 de matériau électriquement conducteur qui est formée sur la couche électriquement isolante 6 et également sur la couche 5 au niveau des zones 7A et 7B.

Cette couche conductrice 8 est éliminée jusqu'à la couche 6 sur au moins une zone 9 ayant une extension suffisante pour former dans chaque bolomètre, à partir de la couche 8 de celui-ci, au moins deux motifs conducteurs 8A, 8B électriquement isolés l'un de l'autre.

[0041] La couche 8 se prolonge sur les bras 4 pour relier les motifs conducteurs 8A et 8B respectivement aux zones 3 et donc aux dispositifs du substrat 1.

[0042] Chacun des deux motifs conducteurs 8A et 8B est associé à l'une des zones 7A et 7B (où se trouve la couche conductrice 8) pour former une électrode du détecteur. Ce dernier comprend ainsi deux électrodes 8A-7A et 8B-7B.

[0043] On voit sur la figure 1 que ce détecteur est orienté de façon que le rayonnement infrarouge R à déte⁵cter arrive en direction des électrodes du détecteur.

[0044] La figure 2 est une vue en coupe schématique d'un détecteur conforme à l'enseignement du document [3] et la partie isolée à gauche de cette figure représente une coupe à travers la structure d'isolation thermique (bras de support) suivant une configuration préférée. A titre de comparaison, la figure 3 est une vue en coupe schématique d'un détecteur conforme à l'invention.

[0045] Dans le cas de la figure 1 on a vu qu'il y avait deux électrodes 8A et 8B alors que dans la configuration plus générale de la figure 2 on aperçoit trois électrodes 81, 82 et 83 et, dans le cas de la figure 3 correspondant également à une configuration plus générale que la figure 1, on aperçoit aussi trois électrodes 8A-7A, 8B-7B et 8C-7C. Il convient de noter que certaines électrodes peuvent ne pas être connectées au circuit de lecture. De tels motifs sont appelés « électrodes flottantes ».

[0046] On considère maintenant une modélisation simplifiée du détecteur conforme à l'invention de la figure 1. En fonctionnement, on applique à ce détecteur, au moyen des entrées électriques matérialisées par les zones 3, une tension de lecture v_y . Il en résulte, en l'absence d'éclairement infrarouge du bolomètre unique que comporte le détecteur, le passage d'un courant dont l'intensité i est égale à v/R , R étant la résistance électrique du bolomètre vu entre les deux entrées 3.

[0047] Ce détecteur est caractérisé par le matériau bolométrique jouant le rôle de thermomètre car sa résistivité varie avec la température T . Cette variation est exprimée par le coefficient TCR égal à $dR/(RdT)$. Pour le silicium amorphe ce coefficient est négatif : il est de l'ordre de -1,5%/K à -5%/K suivant le dopage du silicium amorphe.

[0048] Lors d'un éclairement infrarouge du bolomètre, une puissance optique dP est dissipée dans les électrodes servant d'absorbeur et communiquée à la couche de matériau bolométrique. Il en résulte une variation de courant de telle que :

$$di = TCR \cdot i \cdot Rth \cdot dP.$$

[0049] Le bruit électrique dans la résistance R est la

somme d'un bruit blanc (c'est-à-dire indépendant de la fréquence f), ayant la forme classique $\sigma i^2 = 4kT/R$ où k est la constante de Boltzman, et d'un bruit de basse fréquence typiquement régi par la loi de Hooge :

5

$$\sigma i^2 (bf)/i^2 = \alpha/N.f$$

où α est le paramètre de Hooge (constant pour un matériau donné) et N est le nombre total de porteurs électriques qui sont impliqués dans le processus de conduction : N est égal à $W \cdot L \cdot E \cdot n$ où W et L sont respectivement la largeur électrique et la longueur électrique du bolomètre, E est l'épaisseur de la couche de matériau bolométrique et n est la densité volumique des porteurs mobiles de charge électrique. La densité spectrale de bruit de basse fréquence s'exprime donc par la formule suivante :

20

$$\sigma i^2 (bf) = i^2 \cdot \alpha/n \cdot (1/W \cdot L \cdot E) \cdot (1/f).$$

[0050] Le signal ou réponse di/dP est une fonction croissante de i et un utilisateur à intérêt à maximiser cette réponse, donc le courant i , pour des raisons de facilité de traitement analogique et/ou numérique dans le circuit de lecture.

[0051] Comme le bruit de basse fréquence est une fonction croissante de i , le bolomètre est typiquement dominé par le bruit en $1/f$ dans des conditions optimales de fonctionnement, quasiment quel que soit le matériau bolométrique, et l'on peut, pour simplifier, négliger la contribution du bruit blanc dans la bande passante de lecture notée BPCL. Dans ces conditions on peut écrire que σi^2 est peu différent de :

$$i^2 \cdot \alpha/n \cdot (1/W \cdot L \cdot E) \cdot \text{Log}(BPCL).$$

[0052] Le rapport signal/bruit $(di/dP)/\sigma i$ est alors donné par la formule suivante :

$$(di/dP)/\sigma i = TCR \cdot Rth / ((\alpha/n) \cdot (1/W \cdot L \cdot E) \cdot \text{Log}(BPCL))^{1/2}.$$

45

[0053] La performance du bolomètre est exprimée par la résolution thermique NedT (pour « Noise equivalent differential Temperature »), cette résolution étant proportionnelle à la puissance équivalente de bruit notée NeP (pour « Noise equivalent power »). Cette puissance équivalente de bruit est la puissance optique infrarouge dP telle que di soit égal à σi . On obtient ainsi :

55

$$\text{NedT} = k \cdot \alpha \cdot (W \cdot L \cdot E)^{-1/2} / (TCR \cdot Rth).$$

[0054] En admettant la bande passante de lecture fixée on voit que la performance du bolomètre est dé-

terminée par les paramètres géométriques de construction constitués par

- (1) R_{th} qui est défini par la configuration géométrique et les matériaux constitutifs des zones 4 de la figure 1, R_{th} devant être aussi élevé que possible,
- (2) W, L et E dont le produit est égal au volume électriquement actif du matériau bolométrique, ce volume devant être maximum,
- (3) TCR qui constitue la caractéristique de base du matériau bolométrique et doit être de préférence maximum et
- (4) α qui doit être aussi faible que possible.

[0055] En comparant la valeur L_1 de L dans le cas de la figure 2 à la valeur L_2 de L dans le cas de la figure 3, l'épaisseur E étant la même pour les deux figures, on voit, d'une façon simplifiée, le principal avantage d'un détecteur conforme à l'invention : dans le cas de ce dernier, le volume électriquement actif ou volume utile $W \cdot L \cdot E$ est sensiblement plus élevé.

[0056] La figure 4 est une vue de dessus schématique d'un bolomètre conforme à l'enseignement du document [3] et comprenant deux motifs conducteurs 8A et 8B interdigités. Cette configuration est choisie comme exemple mais l'homme de l'art vérifiera aisément que toute autre configuration de motifs conducteurs, établie conformément à l'enseignement du document [3], conduit, en l'adaptant à l'invention, à un niveau d'amélioration élevé.

[0057] On sait d'après le document [3] que l'espace e entre deux motifs conducteurs interdigités et la largeur l de chacun de ces deux motifs conducteurs doivent avoir à peu près la même valeur, de préférence de l'ordre de 4 μm , pour obtenir une absorption optique maximale (entre 90% et 95% en présence d'une cavité quart d'onde et d'un réflecteur parfait à la surface du substrat) dans la bande infrarouge allant de 8 μm à 14 μm . La résistance de couche des motifs conducteurs est de préférence voisine de $200\Omega/\text{carré}$. L'échelle des motifs conducteurs de la figure 4 conduit à des dimensions hors-tout du pixel représenté qui sont compatibles avec une configuration matricielle ayant un pas de 40 μm suivant deux directions orthogonales.

[0058] La figure 5 représente un bolomètre conforme à l'invention, de mêmes dimensions hors-tout que celui de la figure 4 et présentant le même type d'interdigitation des électrodes 8A-7A et 8B-7B. Les zones 7A et 7B de contact entre la couche conductrice 8 et la couche de matériau bolométrique 5 sont dessinées de façon à être aussi étroites que possible, par exemple avec une largeur de 1 μm .

[0059] La largeur e de l'espace 9 entre les deux électrodes interdigitées peut être à peu près égale à la largeur l des électrodes mais elle est avantageusement plus petite que cette largeur l comme dans le cas de la configuration illustrée par la figure 5, afin d'améliorer l'absorption optique des rayonnements infrarouges.

[0060] Un espace e par exemple de l'ordre de 2 μm est suffisant pour séparer les deux électrodes, sans risque excessif de court-circuit.

[0061] La résistance de couche ($R_{\text{carré}}$) de la couche conductrice 8 doit dans ce cas être de l'ordre de $350\Omega/\text{carré}$ à $400\Omega/\text{carré}$ car la configuration de ces motifs conducteurs est quasiment continue.

[0062] La figure 5 représente un détecteur de configuration particulière, à interdigitation non rectiligne des zones 7A et 7B, d'une part pour suggérer les principales règles de mise en oeuvre de l'invention, qu'imagine facilement l'homme de l'art et d'autre part pour montrer que les découpes 9 dans la couche conductrice 8 ne sont pas nécessairement situées dans l'axe central des espaces entre zones 7A et 7B. Il en résulte un certain degré de simplification du dessin, utile par exemple pour optimiser les rendements lithographiques (la longueur totale des découpes 9) ainsi que l'absorption optique (surface non métallisée minimale).

[0063] Les espaces entre les zones de contact 7A et 7B sont dessinés de façon à avoir une largeur L approximativement constante, comme le suggère la figure 5, afin d'éviter l'existence de zones ayant un champ électrique plus élevé c'est-à-dire de zones où le niveau de bruit de basse fréquence serait plus important comme l'indique la loi de Hooge.

[0064] On remarquera que les zones d'isolation thermique 4 (les bras de support sur les figures 1 à 5) constituent une simple extension des zones 7A et 7B de la partie centrale du bolomètre. Cette caractéristique constitue une configuration préférée du fait de la simplicité de construction qui en résulte.

[0065] De cette manière, d'une part les contacts électriques sur le matériau bolométrique sont étendus de manière continue (sans « passage de marche » de la couche 6) jusqu'aux zones 3 de contact avec le circuit de lecture et d'autre part cela évite d'épaissir les bras d'isolation thermique par la couche 6.

[0066] La résistance thermique R_{th} idéale du bolomètre, toutes dimensions et matériaux équivalents par ailleurs, est alors inchangée par rapport au document [3].

[0067] Cette configuration préférée est particulièrement adaptée au cas où le matériau bolométrique est du silicium amorphe (ou un alliage apparenté) car un tel matériau présente toutes les qualités utiles à la réalisation des bras de maintien et d'isolation thermique.

[0068] Dans le cas où les détecteurs des figures 4 et 5 sont inscrits dans un carré de 50 μm de côté, le bolomètre représenté sur la figure 4 a une résolution thermique proportionnelle, suivant le modèle exposé, à $1/(W \cdot L \cdot E)^{1/2}$, avec typiquement $L=L_1=4\mu\text{m}$ et $W=W_1$, W_1 étant peu différent de 110 μm . Pour le bolomètre représenté sur la figure 5, $L=L_2=7,5\mu\text{m}$ et $W=W_2$, W_2 étant peu différent de 120 μm . La performance (NedT) par rapport à l'art antérieur de référence (figure 4) est donc représentée par le nombre $((L_2 \cdot W_2) / (L_1 \cdot W_1))^{1/2}$ qui est peu différent de 0,70.

[0069] On notera que l'amélioration est partiellement liée au fait que, suivant l'invention, les zones de contact 7A et 7B peuvent être rejetées sur les marges extrêmes du détecteur, contrairement au document [3] où la première bande conductrice en bordure de détecteur doit présenter, comme les autres bandes, une largeur de l'ordre de 4 µm pour produire une absorption à peu près uniforme sur le détecteur. Cela est explicité par la comparaison des figures 2 et 3 où des électrodes sont disposées dans un espace dont la longueur D est la même pour les figures 2 et 3. Relativement négligeable pour des pixels de grande taille de côté supérieur à 50 µm, cet effet est d'autant plus sensible que les dimensions du détecteur sont plus petites.

[0070] Par ailleurs, l'absorption optique moyenne au voisinage d'une longueur d'onde de 10 µm est plus élevée pour le détecteur de la figure 5. On peut obtenir de 90% à 95% d'absorption avec le détecteur de la figure 4 et théoriquement 100% avec celui de la figure 5 (sur les surfaces optiquement sensibles), pour une couche de matériau conducteur de résistance de couche ($R_{\text{carré}}$) adéquate, occupant tout ou presque tout l'espace disponible, comme le permet l'invention. Il est raisonnable d'estimer un gain moyen de l'ordre de 5% sur la bande utile allant de 8 µm à 14 µm, compte tenu des surfaces optiquement inactives du détecteur (essentiellement les zones 3).

[0071] En outre l'ajustement de « R_{carré} », qui est nécessaire à l'optimisation optique, conduit à réduire d'un facteur de l'ordre de 2 l'épaisseur de la couche conductrice utilisée dans l'invention, par rapport à un détecteur conforme au document [3]. Il en va de même sur les zones 4 dans le cas des configurations préférées qui sont représentées sur les figures 1 à 5, où ces zones (bras de support) ne comportent que la couche de matériau bolométrique et la couche conductrice. Il en résulte une augmentation de résistance thermique, toutes choses égales par ailleurs, de l'ordre de 9% à 17%, suivant les configurations de matériaux et d'épaisseurs suggérées dans l'exemple donné plus loin.

[0072] A partir d'un bolomètre conçu suivant le document [3] et amélioré suivant l'invention, on obtient une diminution directe, suivant l'exemple retenu, de l'ordre de 40% sur la résolution thermique NedT (de +14% à +23% sur la réponse et -30% sur le bruit). Ce niveau d'amélioration est valable quel que soit le matériau bolométrique résistif et la configuration d'électrodes.

[0073] Les figures 6A à 10B illustrent schématiquement des étapes de fabrication d'un détecteur bolométrique conforme à l'invention, selon un mode de réalisation préféré.

[0074] En fait, bien qu'il soit question d'un détecteur dans ce qui suit, on peut former simultanément un grand nombre de détecteurs.

[0075] Des variantes sont possibles, par exemple en ce qui concerne l'ordre d'empilement des diverses couches et l'ordre d'enchaînement des niveaux lithographiques ainsi que le choix des matériaux et des procédés

de dépôt, les gravures associées ainsi que les dimensions et les configurations des divers éléments du détecteur.

[0076] Les figures 6A, 7A, 8A, 9A et 10A représentent 5 des étapes de l'élaboration du détecteur suivant une coupe à travers la structure de celui-ci. Cette coupe est la coupe AA (en trait mixte) des vues de dessus des figures 6B, 7B, 8B, 9B et 10B représentant des configurations des niveaux lithographiques associés aux diverses étapes. Les surfaces limitées par des traits épais sur ces figures 6B, 7B, 8B, 9B et 10B délimitent les surfaces protégées par chaque masque lithographique. La symétrie des pixels entre eux, dans l'exemple représenté, est avantageuse pour l'implantation de matrices de 10 tels pixels ou bolomètres sur le substrat qui contient le circuit de lecture.

[0077] L'homme de l'art déduira aisément de ces 15 figures d'autres configurations des niveaux lithographiques permettant d'obtenir d'autres détecteurs conformes à l'invention.

[0078] Les diverses techniques évoquées ne sont en 20 général pas détaillées car il s'agit de techniques habituelles en microélectronique.

[0079] Lors d'une première étape (figures 6A et 6B) 25 une couche 2 métallique et réfléchissante, par exemple en aluminium ou en or, est déposée directement à la surface du substrat 1 qui est par exemple en silicium et comporte les éléments actifs ou passifs (non représentés) du circuit de lecture associé au détecteur.

[0080] A l'aide d'un premier niveau lithographique 30 représenté sur la figure 6B, un réflecteur est défini par gravure de cette couche 2 avec des moyens traditionnels.

[0081] Ensuite, suivant la configuration préférée, on 35 dépose successivement trois couches superposées :

- une première couche 10 (figure 6A) faite d'un matériau apte à être ultérieurement supprimé, par exemple un polymère tel qu'un polyimide, cette couche 10 de polyimide étant recuite à une température adéquate pour supporter la suite du procédé, l'épaisseur de cette couche étant de préférence voisine de 2,5 µm afin d'assurer l'effet quart-d'onde de la cavité optique induite entre le réflecteur et le corps du détecteur qui est ensuite élaboré à la surface de la couche de polyimide,
- une deuxième couche 5 (figure 7A), constituée du matériau bolométrique, par exemple du silicium amorphe dopé, ou un alliage apparenté, ayant une épaisseur par exemple de l'ordre de quelques dizaines à quelques centaines de nanomètres, la résistivité et l'épaisseur de cette couche 5 étant déterminées au moyen de critères qui sortent du cadre de l'invention, par exemple la résistance électrique ou la rigidité mécanique du détecteur, et
- une troisième couche 6 électriquement isolante (figure 7A), par exemple en nitrite de silicium ou de préférence (pour des raisons de qualité d'isolation diélectrique) en oxyde de silicium.

[0082] L'épaisseur de cette couche 6 doit être suffisante (de l'ordre de 5 nm à 20 nm) pour résister, sans fuite préjudiciable entre les électrodes et le matériau bolométrique, aux tensions de fonctionnement appliquées au détecteur (qui sont de l'ordre de quelques volts).

[0083] Cette couche 6 peut aussi être constituée d'un polymère comme par exemple le polyimide.

[0084] On précise que le carré B délimité par des pointillés sur les figures 6A à 10B délimite un détecteur élémentaire ou bolomètre ou pixel du détecteur et que les zones telles que la zone 2a (figure 6B) sont formées à partir de la couche 2 en vue de la formation ultérieure des zones de contact ou structures de connexion 3.

[0085] A l'aide d'un deuxième niveau lithographique représenté sur la figure 7B, la couche 6 est éliminée de zones 7 (servant à obtenir ultérieurement les zones 7A, 7B et 7C dont il a été question plus haut), à l'aide d'un procédé de gravure adéquat, sélectif par rapport au matériau bolométrique. La largeur de ces zones 7, sans être nécessairement uniforme, est aussi réduite que possible et vaut par exemple 1 µm dans les sections les plus étroites. En outre, dans une configuration préférée, représentée sur la figure 7B, on élimine cette couche 6 des surfaces ultérieurement occupées par les bras de maintien 4 et les zones 3 de contact avec le circuit de lecture.

[0086] Sur toute la surface est ensuite déposée une couche électriquement conductrice 8, par exemple faite d'un métal tel que le nitride de titane, matériau facile à obtenir en couches très fines de résistivité prédéfinie au moyen de méthodes traditionnelles. La résistance (Rcarré) de cette couche 8 est ajustée suivant la nature du dessin du niveau lithographique suivant.

[0087] A l'aide d'un troisième niveau lithographique représenté sur la figure 8B, la couche conductrice 8 est gravée sélectivement par rapport à la couche 6 par des moyens traditionnels pour obtenir les zones 8A et 8B, comme on l'a représenté sur la figure 8A. On réalise ainsi la séparation des électrodes du détecteur. Ce niveau lithographique est avantageusement dessiné avec des espaces ouverts 9 relativement étroits, par exemple de largeur égale à 2 µm.

[0088] Dans le cas où les espaces et les largeurs des motifs métalliques après gravure sont voisins, la couche 8 est ajustée au voisinage de $200\Omega/\text{carré}$.

[0089] Pour former cette couche 8, on peut par exemple utiliser 8 nm de nitride de titane ayant une résistivité de l'ordre de $130 \mu\Omega\text{cm}$ à $160 \mu\Omega\text{cm}$.

[0090] Dans la configuration préférée à espaces étroits, on peut utiliser environ 4 nm de ce même matériau et, dans cette configuration préférée, les bras de maintien 4 comportent par exemple 50 à 100 nm de silicium amorphe et 4 nm de TiN.

[0091] En retenant des valeurs typiques de conductivité thermique de 2W/mK pour le silicium et 5W/mK pour le TiN (compte tenu de sa résistivité), un calcul simple montre que la différence de résistance thermique entre les deux cas précédents est comprise entre environ 9%

et 17%, suivant l'épaisseur de silicium amorphe. L'invention procure donc un avantage non négligeable dans cette configuration préférée de dessin de motifs conducteurs et de conformation des bras de maintien.

[0092] A l'aide d'un quatrième niveau lithographique, des ouvertures 12 sont pratiquées par gravure, sèche de préférence, successivement à travers les couches 8, 5 et 10, jusqu'à déboucher sur certains motifs métallisés 2a du premier niveau lithographique, comme on l'a représenté sur la figure 9A.

[0093] Une couche conductrice 13, par exemple faite d'un métal tel que l'aluminium, est ensuite déposée uniformément. Cette couche recouvre de manière continue le fond et les flancs des ouvertures 12. Pour faciliter ce recouvrement, les ouvertures 12 sont de préférence réalisées avec des flancs inclinés, selon une configuration connue.

[0094] Cette couche 13 est gravée très sélectivement par rapport aux couches 8 et 6 par un procédé standard, à l'aide du cinquième niveau lithographique, que l'on voit avec le quatrième niveau lithographique sur la figure 9B.

[0095] A l'aide d'un sixième niveau lithographique représenté sur la figure 10B, dans la configuration préférée, les contours de chaque détecteur et les bras d'isolation thermique sont définis par gravure, sèche de préférence, des couches 8, 6 et 5. Cette gravure est typiquement poursuivie jusque dans l'épaisseur de la couche de polyimide 10, comme le montre la figure 10A, afin d'assurer la découpe complète des couches 8, 6 et 5 suivant les contours du masque.

[0096] Les circuits d'imagerie sont ensuite séparés sous forme de puces (« chips ») individuelles et finalement la couche 10 de polyimide est éliminée par un procédé de combustion sous plasma d'oxygène ou analogue, afin de libérer les bolomètres, qui ne sont alors plus maintenus que par les piliers 3 prolongés par les bras de soutien 4.

[0097] Dans le cas où la couche 6 est constituée d'un polymère, elle sera également éliminée au cours de cette étape. Dans ce cas les couches 5 et 8 se retrouvent isolées l'une de l'autre par un espace exempt de matière.

[0098] Les opérations habituelles de report sur une embase munie des métallisations adéquates puis de fixation (« bonding ») des connexions électriques du circuit et enfin d'intégration dans une enceinte dans laquelle on fait le vide et qui est munie d'une fenêtre transparente au rayonnement infrarouge complètent le processus de fabrication.

50

Revendications

1. Détecteur bolométrique comprenant une couche de matériau bolométrique (5) et au moins deux électrodes formées en regard de la même face de cette couche de matériau bolométrique et à partir d'une même couche de matériau électriquement conduc-

55

- teur (8), ce détecteur étant caractérisé en ce que chacune des deux électrodes comprend au moins une première zone (7A, 7B) et au moins une deuxième zone (8A, 8B, 8C), en ce que les deuxièmes zones appartenant respectivement aux deux électrodes sont électriquement isolées les unes des autres et électriquement isolées de la couche de matériau bolométrique (5) et en ce que les premières zones appartenant respectivement aux deux électrodes sont espacées l'une de l'autre et en contact électrique avec cette couche de matériau bolométrique (5).
2. Détecteur selon la revendication 1, dans lequel les deuxièmes zones (8A, 8B, 8C) sont électriquement isolées de la couche de matériau bolométrique (5) par une couche de matériau électriquement isolant (6). 15
3. Détecteur selon la revendication 2, dans lequel le matériau électriquement isolant est choisi dans le groupe comprenant le nitrate de silicium et la silice. 20
4. Détecteur selon la revendication 1, dans lequel les deuxièmes zones (8A, 8B, 8C) sont électriquement isolées de la couche de matériau bolométrique (5) par un espace exempt de matière. 25
5. Détecteur selon l'une quelconque des revendications 1 à 4, dans lequel le matériau bolométrique est choisi dans le groupe comprenant le silicium amorphe, les oxydes de vanadium, le SiGe amorphe et le $\text{Si}_x\text{Ge}_y\text{C}_z$ avec $x \geq 0, y \geq 0, z \geq 0$ et $x+y+z=1$. 30
6. Détecteur selon l'une quelconque des revendications 1 à 5, dans lequel le matériau électriquement conducteur est le nitrate de titane. 35
7. Détecteur selon l'une quelconque des revendications 1 à 6, ayant une structure de micropont. 40
8. Détecteur bolométrique à structure matricielle, comprenant au moins deux détecteurs selon l'une quelconque des revendications 1 à 7. 45
9. Procédé de fabrication du détecteur bolométrique selon la revendication 1, dans lequel on forme une première couche auxiliaire sacrificielle (10) sur un substrat (1), on forme la couche de matériau bolométrique (5) et les électrodes sur cette première couche auxiliaire, en isolant électriquement les deuxièmes zones des électrodes de la couche de matériau bolométrique, et l'on supprime la première couche auxiliaire. 50
10. Procédé selon la revendication 9, pour la fabrication du détecteur selon la revendication 2, dans lequel on forme en outre la couche du matériau électrique- 55
- ment isolant (6) pour séparer les deuxièmes zones de la couche de matériau bolométrique (5).
11. Procédé selon la revendication 9, pour la fabrication du détecteur selon la revendication 4, dans lequel on forme en outre une deuxième couche auxiliaire sacrificielle (6) pour séparer les deuxièmes zones de la couche de matériau bolométrique (5) et l'on supprime en outre cette deuxième couche auxiliaire (6).

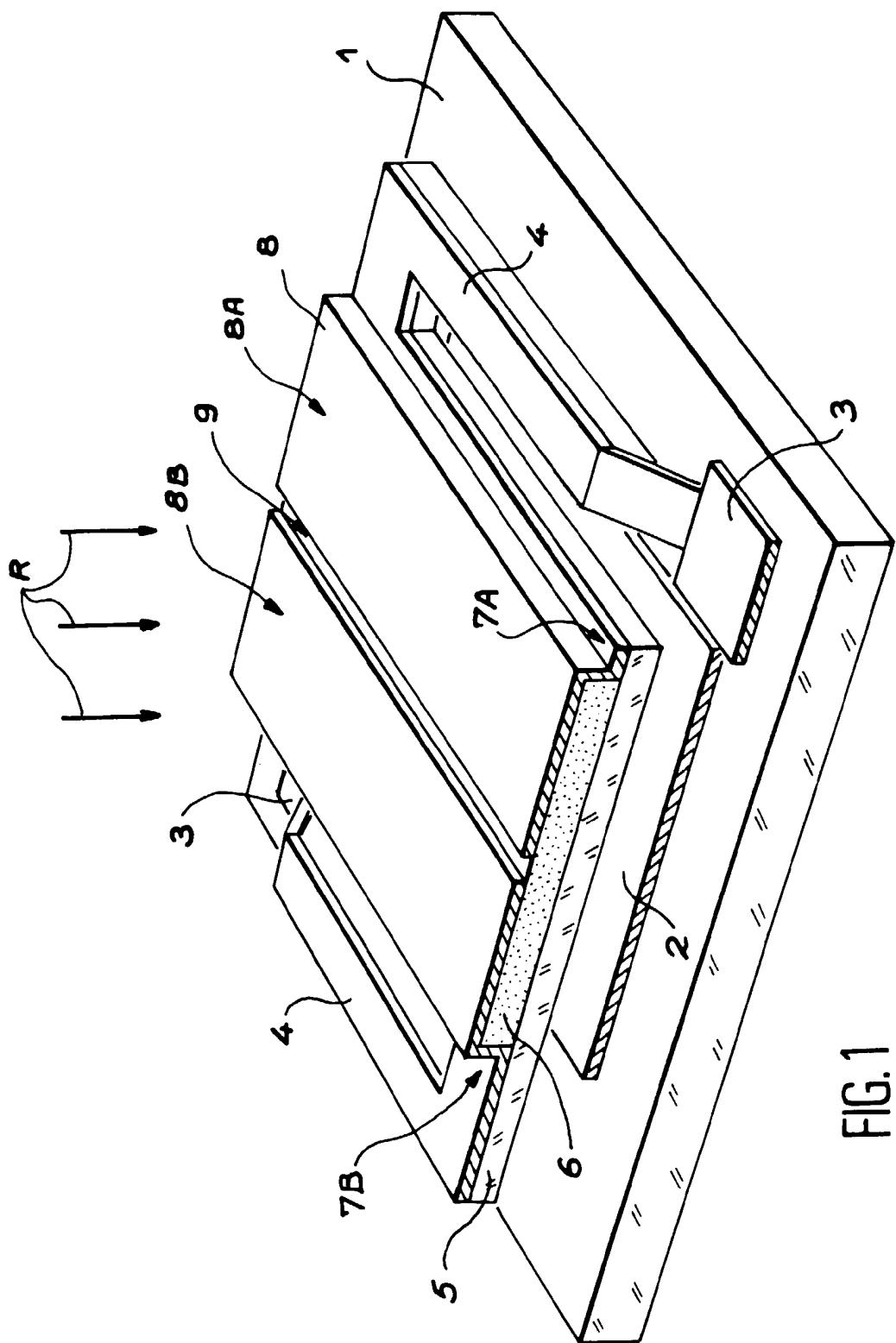


FIG. 1

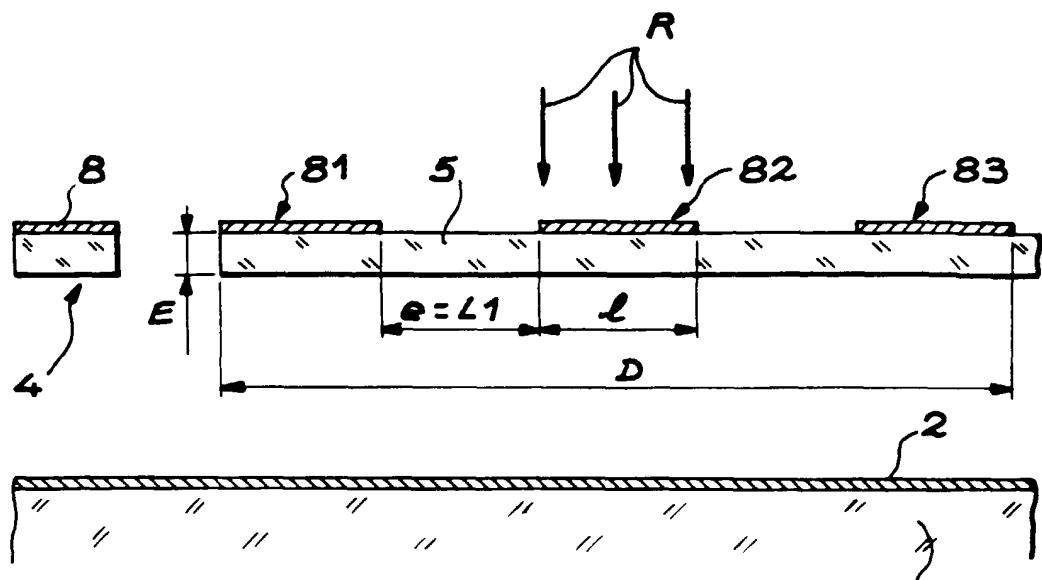


FIG. 2

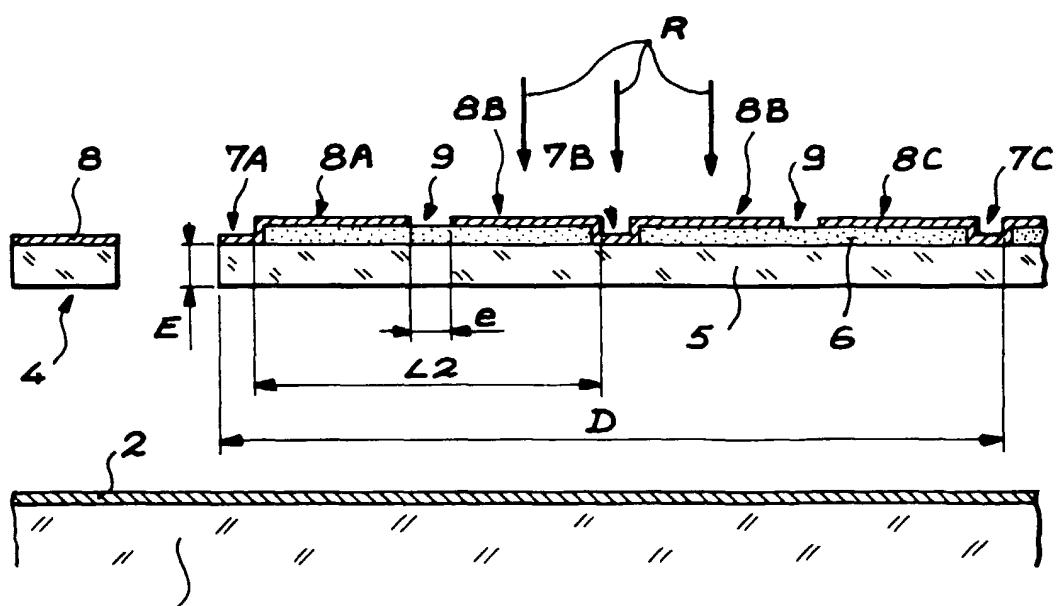
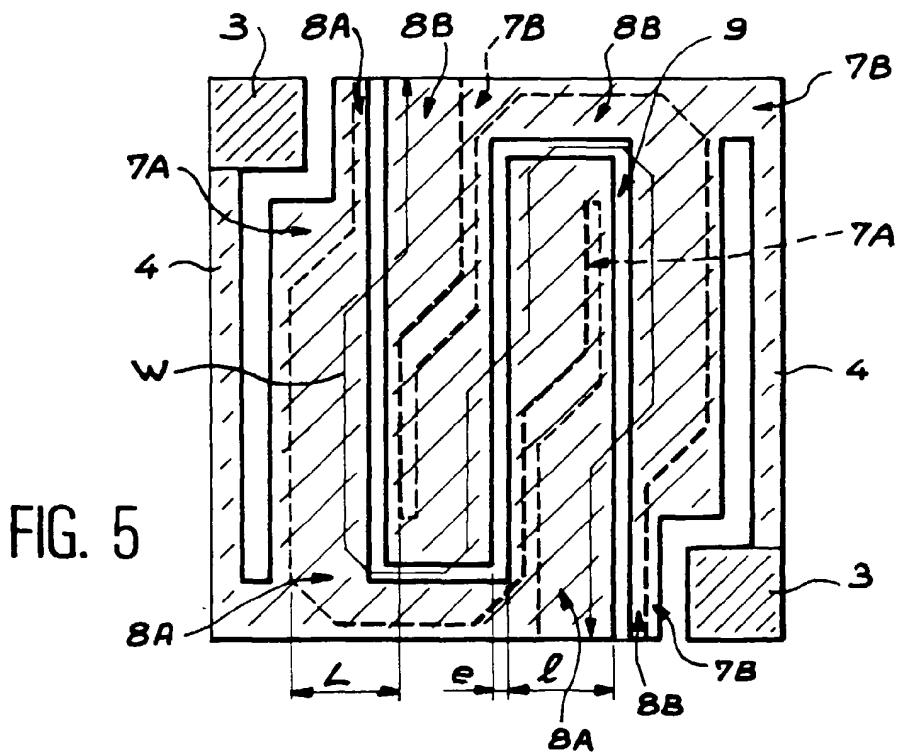
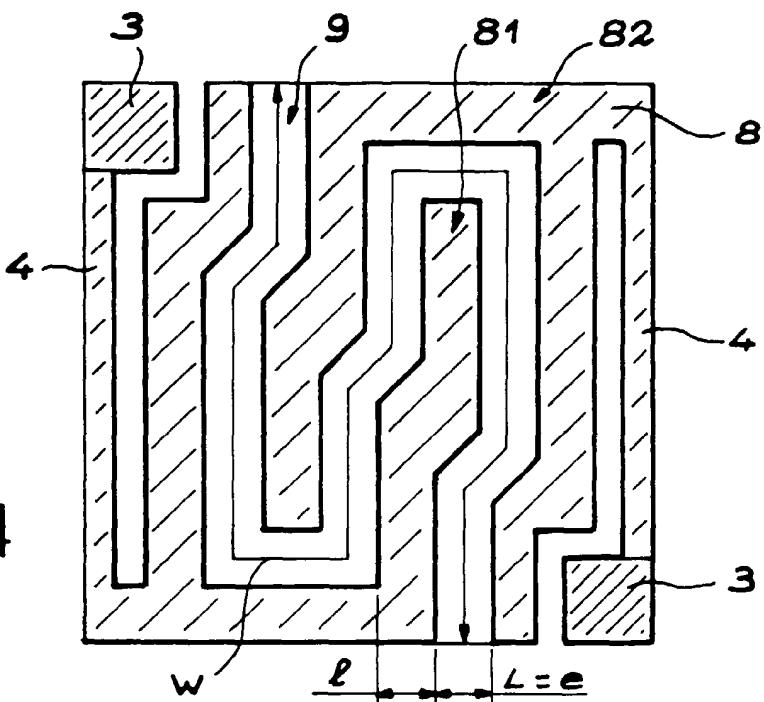


FIG. 3



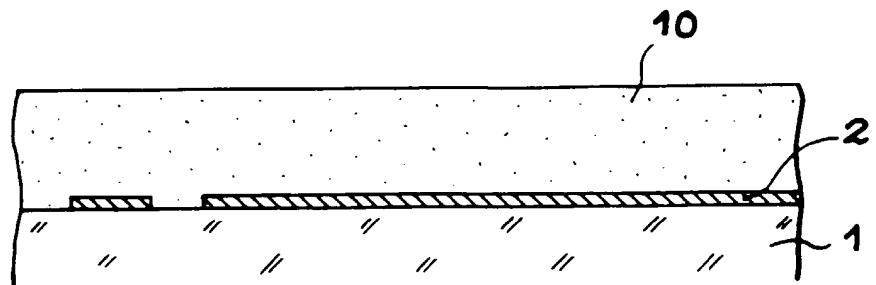


FIG. 6 A

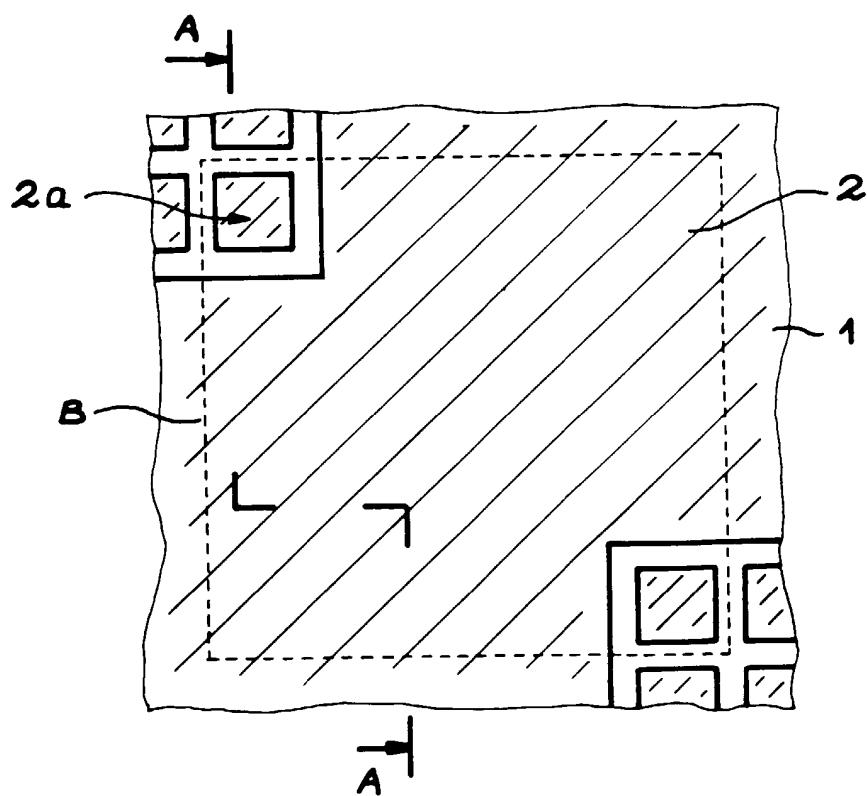


FIG. 6 B

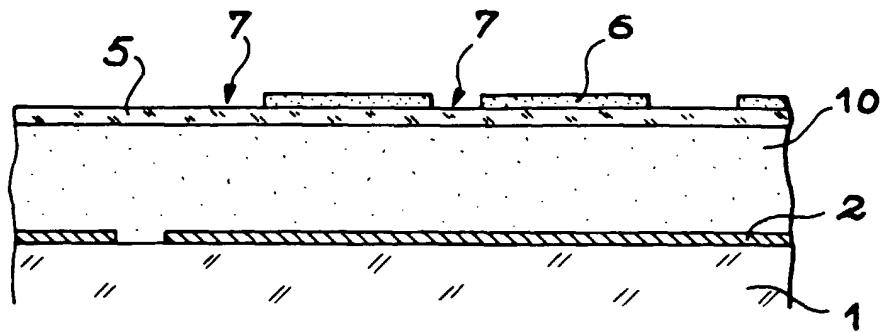


FIG. 7 A

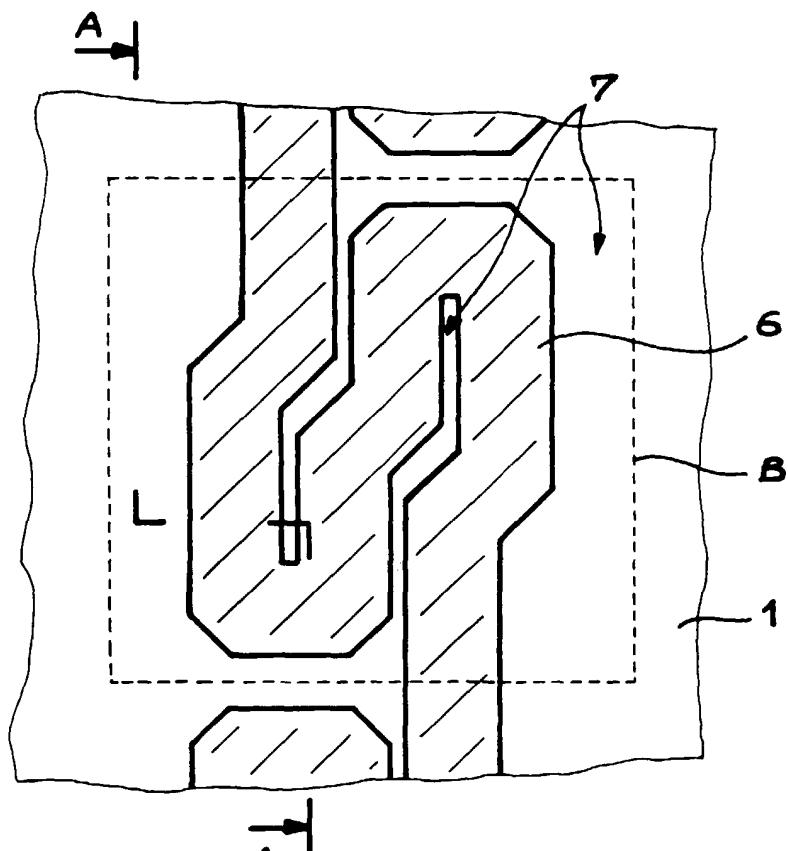


FIG. 7 B

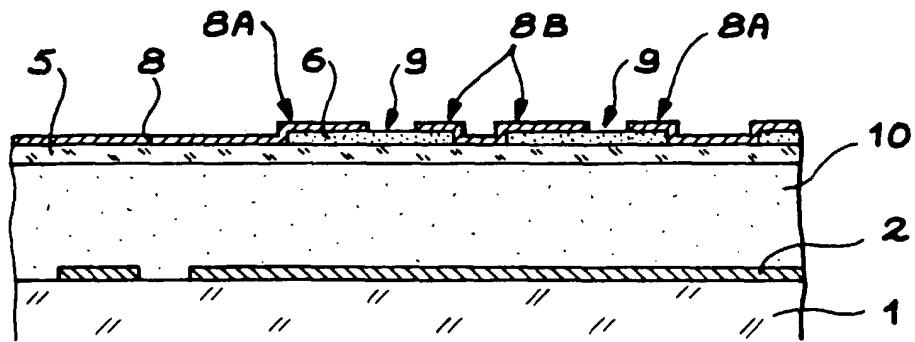


FIG. 8 A

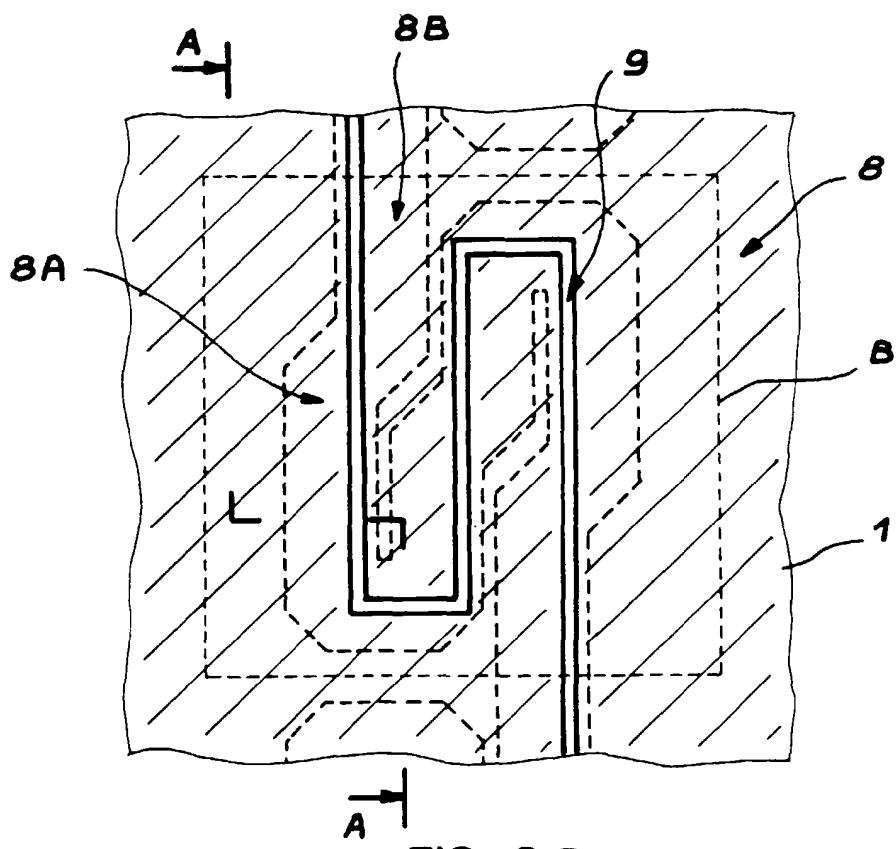


FIG. 8 B

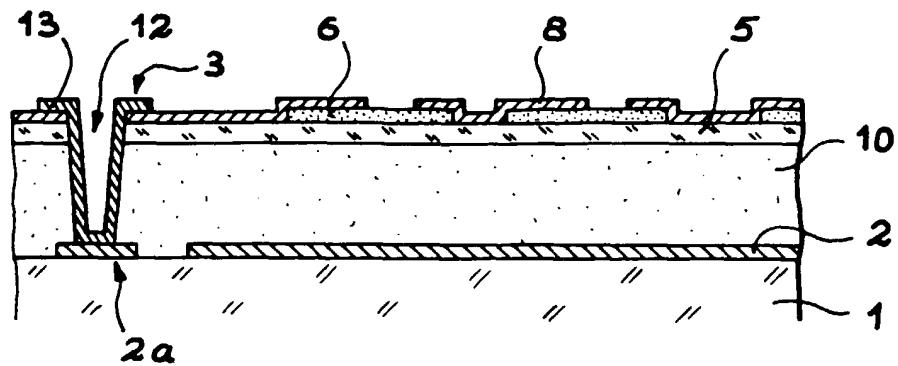


FIG. 9 A

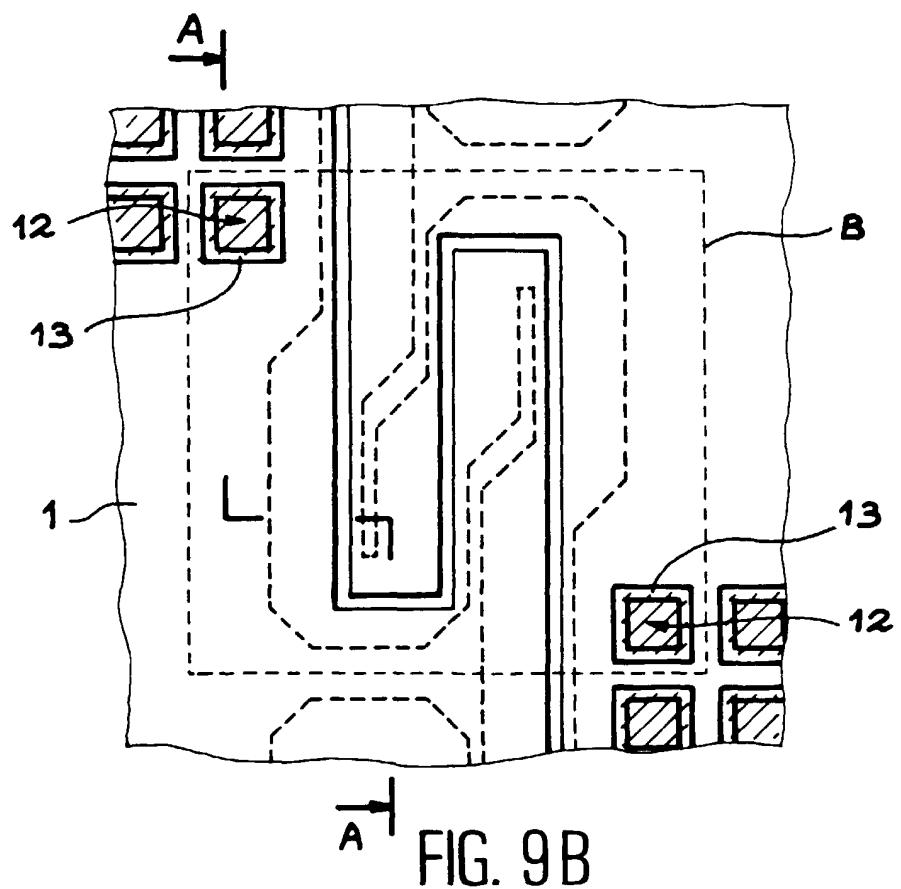


FIG. 9 B

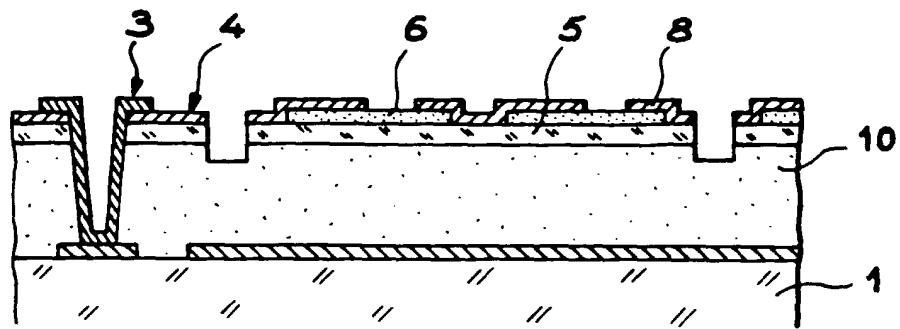


FIG. 10A

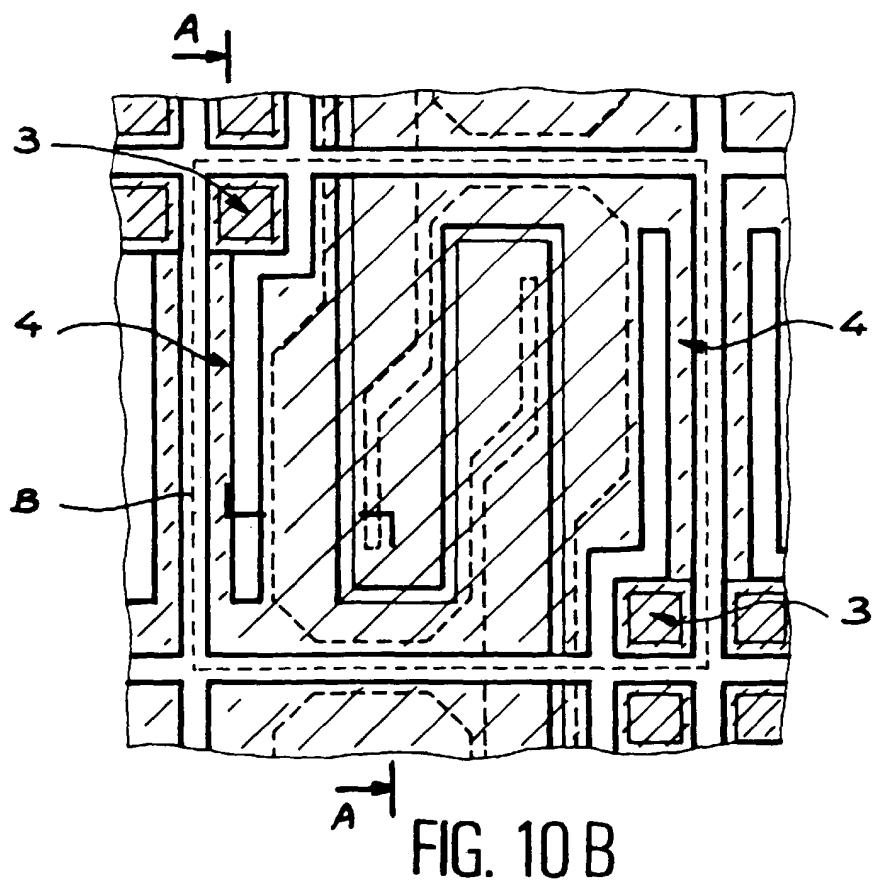


FIG. 10B



Office européen
des brevets

RAPPORT DE RECHERCHE EUROPEENNE

Numéro de la demande
EP 00 40 1905

DOCUMENTS CONSIDERES COMME PERTINENTS			CLASSEMENT DE LA DEMANDE (Int.Cl.7)
Catégorie	Citation du document avec indication, en cas de besoin, des parties pertinentes	Revendication concernée	
A	US 5 399 897 A (CUNNINGHAM BRIAN T ET AL) 21 mars 1995 (1995-03-21) * colonne 3, ligne 56 - colonne 4, ligne 29 * * figure 1 * ---	1,9	G01J5/20
D,A	US 5 367 167 A (KEENAN WILLIAM F) 22 novembre 1994 (1994-11-22) * colonne 2, ligne 33 - ligne 68 * * colonne 4, ligne 33 - colonne 6, ligne 32 * ---	1,9	
D,A	FR 2 752 299 A (COMMISSARIAT ENERGIE ATOMIQUE) 13 février 1998 (1998-02-13) * page 13, ligne 18 - page 20, ligne 7 * ----	1,9	
			DOMAINES TECHNIQUES RECHERCHES (Int.Cl.7)
			G01J
Le présent rapport a été établi pour toutes les revendications			
Lieu de la recherche	Date d'achèvement de la recherche	Examinateur	
LA HAYE	17 août 2000	Jacquin, J	
CATEGORIE DES DOCUMENTS CITES			
X : particulièrement pertinent à lui seul	T : théorie ou principe à la base de l'invention		
Y : particulièrement pertinent en combinaison avec un autre document de la même catégorie	E : document de brevet antérieur, mais publié à la date de dépôt ou après cette date		
A : arrrière-plan technologique	D : cité dans la demande		
O : divulgation non-écrite	L : cité pour d'autres raisons		
P : document intercalaire	& : membre de la même famille, document correspondant		

**ANNEXE AU RAPPORT DE RECHERCHE EUROPEENNE
RELATIF A LA DEMANDE DE BREVET EUROPEEN NO.**

EP 00 40 1905

La présente annexe indique les membres de la famille de brevets relatifs aux documents brevets cités dans le rapport de recherche européenne visé ci-dessus.

Lesdits membres sont contenus au fichier informatique de l'Office européen des brevets à la date du
Les renseignements fournis sont donnés à titre indicatif et n'engagent pas la responsabilité de l'Office européen des brevets.

17-08-2000

Document brevet cité au rapport de recherche	Date de publication	Membre(s) de la famille de brevet(s)			Date de publication
US 5399897 A	21-03-1995	AUCUN			
US 5367167 A	22-11-1994	US	5288649 A	22-02-1994	
		DE	69210735 D	20-06-1996	
		DE	69210735 T	24-10-1996	
		DE	69221054 D	04-09-1997	
		DE	69221054 T	22-01-1998	
		EP	0534768 A	31-03-1993	
		EP	0534769 A	31-03-1993	
		JP	5206526 A	13-08-1993	
FR 2752299 A	13-02-1998	EP	0828145 A	11-03-1998	
		JP	10090054 A	10-04-1998	
		US	5912464 A	15-06-1999	

EPO FORM P0460

Pour tout renseignement concernant cette annexe : voir Journal Officiel de l'Office européen des brevets, No.12/82